

Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP05/011456

International filing date: 22 June 2005 (22.06.2005)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: JP
Number: 2004-374173
Filing date: 24 December 2004 (24.12.2004)

Date of receipt at the International Bureau: 04 August 2005 (04.08.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in compliance with Rule 17.1(a) or (b)



World Intellectual Property Organization (WIPO) - Geneva, Switzerland
Organisation Mondiale de la Propriété Intellectuelle (OMPI) - Genève, Suisse

日 本 国 特 許 庁
JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日
Date of Application: 2 0 0 4 年 1 2 月 2 4 日

出 願 番 号
Application Number: 特 願 2 0 0 4 - 3 7 4 1 7 3

パリ条約による外国への出願
に用いる優先権の主張の基礎
となる出願の国コードと出願
番号

The country code and number
of your priority application,
to be used for filing abroad
under the Paris Convention, is

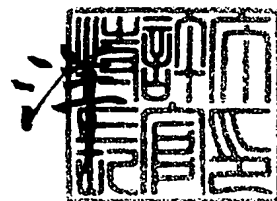
J P 2 0 0 4 - 3 7 4 1 7 3

出 願 人
Applicant(s): 松下電器産業株式会社

2 0 0 5 年 7 月 2 0 日

特許庁長官
Commissioner,
Japan Patent Office

小 川



【書類名】 特許願
【整理番号】 2925160101
【提出日】 平成16年12月24日
【あて先】 特許庁長官 殿
【国際特許分類】 H01J 61/24
【発明者】
 【住所又は居所】 大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器産業株式会社内
 【氏名】 八木 裕司
【発明者】
 【住所又は居所】 大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器産業株式会社内
 【氏名】 真鍋 由雄
【発明者】
 【住所又は居所】 大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器産業株式会社内
 【氏名】 寺田 剛
【特許出願人】
 【識別番号】 000005821
 【氏名又は名称】 松下電器産業株式会社
【代理人】
 【識別番号】 110000040
 【氏名又は名称】 特許業務法人 池内・佐藤アンドパートナーズ
 【代表者】 池内 寛幸
 【電話番号】 06-6135-6051
 【連絡先】 担当は池内寛幸
【先の出願に基づく優先権主張】
 【出願番号】 特願2004-224877
 【出願日】 平成16年 7月30日
【手数料の表示】
 【予納台帳番号】 139757
 【納付金額】 16,000円
【提出物件の目録】
 【物件名】 特許請求の範囲 1
 【物件名】 明細書 1
 【物件名】 図面 1
 【物件名】 要約書 1
 【包括委任状番号】 0108331

【書類名】特許請求の範囲

【請求項 1】

ガラスバルブの内面に蛍光体膜が形成され、内部に希ガスとアマルガム粒が封入された蛍光ランプであって、

前記アマルガム粒は、亜鉛、錫及び水銀を含み、前記ガラスバルブ内に 1 個又は複数個封入され、1 個当たりの重さが 20 mg 以下であり、

前記ガラスバルブの内径を D mm、放電路長を L mm とし、前記アマルガム粒の表面積を S mm²、亜鉛の含有率を x wt %、錫の含有率を y wt %、水銀の含有率を z wt % としたとき、

$0 < L^2/D \leq 1.5 \times 10^4$ の場合、 $A \geq 0.3 - (S/25)$ 、かつ $A \geq 0.1$
 $1.5 \times 10^4 < L^2/D \leq 5 \times 10^4$ の場合、 $A \geq 0.4 - (S/25)$ 、かつ $A \geq 0.2$
 $5 \times 10^4 < L^2/D \leq 8.5 \times 10^4$ の場合、 $A \geq 0.5 - (S/25)$ 、かつ $A \geq 0.3$

と下限値が定められる A の値を用いて、

$$45 \times (1 - A) \leq x \leq 55 \times (1 - A)、$$

$$75A \leq y \leq 85A、$$

$$45 - 30A \leq z \leq 55 - 30A、$$

$$x + y + z \leq 100、$$

の関係を満たすことを特徴とする蛍光ランプ。

【請求項 2】

前記アマルガム粒は、前記ガラスバルブ内に複数個封入され、1 個当たりの重さが 15 mg 以下である請求項 1 に記載の蛍光ランプ。

【請求項 3】

前記 A 値は、 $A < 0.9$ である請求項 1 又は 2 記載の蛍光ランプ。

【請求項 4】

前記アマルガム粒は、略球形であって、平均球径が 0.3 mm 以上 3.0 mm 未満である請求項 1 又は 2 記載の蛍光ランプ。

【請求項 5】

前記アマルガム粒は、 $Zn_aSn_bHg_c$ (但し、 $10 \leq a \leq 30$ 、 $30 \leq b \leq 65$ 、 $25 \leq c \leq 45$ 、 a 、 b 、 c の単位は wt %) である請求項 1 ～ 4 のいずれかに記載の蛍光ランプ。

【請求項 6】

前記アマルガム粒は、少なくとも 260℃ で水銀を放出する請求項 1 ～ 5 のいずれかに記載の蛍光ランプ。

【請求項 7】

前記アマルガム粒は、さらにビスマス、鉛、インジウム、カドミウム、ストロンチウム、カルシウム及びバリウムから選ばれる少なくとも一つの元素を 10 wt % 未満含んでいても良い請求項 1 ～ 6 のいずれかに記載の蛍光ランプ。

【請求項 8】

前記アマルガム粒は、 $ZnHg$ と $SnHg$ の混合物である請求項 1 ～ 7 のいずれかに記載の蛍光ランプ。

【請求項 9】

請求項 1 乃至 8 のいずれか 1 項に記載の蛍光ランプを備えていることを特徴とする照明装置。

【請求項 10】

請求項 1 乃至 8 のいずれか 1 項に記載の蛍光ランプの製造方法であって、ガラスバルブの内面に蛍光体膜を形成する蛍光体膜形成工程と、前記ガラスバルブの内部に前記アマルガム粒を封入するアマルガム封入工程とを含み、

前記アマルガム封入工程において、前記ガラス管の温度を 260℃ 以上に保つことを特

徴とする蛍光ランプの製造方法。

【書類名】明細書

【発明の名称】蛍光ランプ、照明装置及び蛍光ランプの製造方法

【技術分野】

【0001】

本発明は、アマルガム封入型の蛍光ランプ、前記蛍光ランプを備えた照明装置及び前記蛍光ランプの製造方法に関する。

【背景技術】

【0002】

蛍光ランプにとって不可欠な水銀は、環境保護の観点から、封入量が少ないことが望ましい。そのため、最低必要量の水銀を精度良くガラスバルブ内に封入することが求められる。

【0003】

ところが、水銀は、表面張力が大きいので、少量を正確に計り取ることは困難である。その上、排気細管の壁面等に付着し易いため、封入時のロスが大きい。そこで、従来から、水銀に換えて粒状のアマルガムを封入することが行われている。

【0004】

例えば、特許文献1には、水銀及び亜鉛を主成分とするアマルガム（以下、ZnHg）が封入された蛍光ランプが開示されている。また、特許文献2には、水銀及び錫を主成分とするアマルガム（以下、SnHg）が封入された蛍光ランプが開示されている。

【特許文献1】特許第3027006号公報

【特許文献2】特開2000-251836号公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

【0005】

ところで、前記ZnHg及びSnHgは、それぞれ問題を有している。まずZnHgの問題は、製造プロセスにおいて、加熱されたガラスバルブ内にアマルガム粒を投入した際に、前記アマルガム粒から放出される水銀蒸気の量が少ないことである。一般に、蛍光ランプの初回点灯開始時は、ガラスバルブ内壁への物理吸着や、蛍光体膜形成物質又は不純ガスとの化学反応によって、急速に水銀蒸気が消費されるため、水銀蒸気が不足し易いことが知られている。さらに、近年、ランプ効率向上の観点から、ガラスバルブの内径はより細く放電路長はより長くなる傾向にあり、ガラスバルブ内全体に水銀蒸気がより行き渡り難くなっているため、水銀蒸気はより不足し易くなっている。このような水銀蒸気が不足した状態で蛍光ランプを長く点灯させると、不点灯やちらつき等の点灯不良が発生したり、点灯回路に負担がかかったりする。したがって、ZnHgを用いた蛍光ランプでは、点灯不良等の問題が発生し易い。

【0006】

一方、SnHgの問題は、アマルガム粒が重くなってしまうことである。SnHgはZnHgよりも水銀の含有率が低いため、SnHgを用いてZnHgと同じ量の水銀を封入しようとする、アマルガム粒をより重くしなければならない。そして、アマルガム粒が重くなると、輸送中の振動等によりアマルガム粒が蛍光体膜に衝突して蛍光体膜が剥離したり、蛍光ランプの外観が低下したりする。

【0007】

なお、SnHgのアマルガム粒は、水銀の含有率が15.8～29.7wt%の範囲である場合に安定であり、水銀の含有率をこれ以上にするとアマルガム粒から水銀が滲み出たりする。したがって、水銀の含有率を上げて水銀の封入量を増やすことは困難である。

【0008】

本発明は、上記した課題に鑑み、蛍光ランプの初回点灯開始時に必要な水銀放出量を確保することができ、かつ、アマルガムによる蛍光体膜の剥がれが発生しにくい蛍光ランプと、そのような蛍光ランプを備えた照明装置及びそのような蛍光ランプの製造方法を提供する。

【課題を解決するための手段】

【0009】

本発明の蛍光ランプは、ガラスバルブの内面に蛍光体膜が形成され、内部に希ガスとアマルガム粒が封入された蛍光ランプであって、

前記アマルガム粒は、亜鉛、錫及び水銀を含み、前記ガラスバルブ内に1個又は複数個封入され、1個当たりの重さが20mg以下であり、

前記ガラスバルブの内径をD mm、放電路長をL mmとし、前記アマルガム粒の表面積をS mm²、亜鉛の含有率をx wt %、錫の含有率をy wt %、水銀の含有率をz wt %としたとき、

- 0 < L²/D ≤ 1.5 × 10⁴ の場合、A ≥ 0.3 - (S/25)、かつ A ≥ 0.1
1.5 × 10⁴ < L²/D ≤ 5 × 10⁴ の場合、A ≥ 0.4 - (S/25)、かつ A ≥ 0.2
5 × 10⁴ < L²/D ≤ 8.5 × 10⁴ の場合、A ≥ 0.5 - (S/25)、かつ A ≥ 0.3

と下限値が定められるAの値を用いて、

$$45 \times (1 - A) \leq x \leq 55 \times (1 - A)、$$
$$75A \leq y \leq 85A、$$
$$45 - 30A \leq z \leq 55 - 30A、$$
$$x + y + z \leq 100、$$

の関係を満たすことを特徴とする。

【0010】

本発明の照明装置は、前記の蛍光ランプを備えていることを特徴とする。

【0011】

本発明の蛍光ランプの製造方法は、前記の蛍光ランプの製造方法であって、ガラスバルブの内面に蛍光体膜を形成する蛍光体膜形成工程と、前記ガラスバルブの内部に前記アマルガム粒を封入するアマルガム封入工程とを含み、前記アマルガム封入工程において、前記ガラス管の温度を260℃以上に保つことを特徴とする。

【発明の効果】

【0012】

本発明によれば、加熱されたガラスバルブ内にアマルガム粒を投入した際に、前記アマルガム粒から放出される水銀蒸気の量が、ZnHgからなるアマルガム粒から放出される水銀蒸気の量よりも多いため、蛍光ランプの初回点灯開始時に水銀蒸気が不足しにくく、前記蛍光ランプに点灯不良が発生しにくい。すなわち、ちらつきの発生を防止できる。また、SnHgを用いる場合よりもアマルガム粒を軽くすることができ、アマルガム粒が移動することによる蛍光体膜の傷発生や剥がれの発生を防止できる。

【発明を実施するための最良の形態】

【0013】

蛍光ランプの点灯不良は、ガラスバルブ内全体へ水銀蒸気が行き渡りにくいほど発生し易い。そして、前記水銀蒸気が行き渡りにくさは、ガラスバルブの内径D及び放電路長Lの影響を受ける。すなわち、水銀蒸気が行き渡りにくさは、ガラスバルブの容積Vに比例し、前記ガラスバルブのコンダクタンスC (C = D³/L) に反比例する。そこで、下記の式に基づいて、L²/Dを水銀蒸気が行き渡りにくさを表す指標として用いることにした。なお、ガラスバルブ内は分子流領域とみなした。V/C = π × (D/2)² × L / (D³/L) = (π/4) × (L²/D)

そして、0 < L²/D ≤ 1.5 × 10⁴ の場合、A ≥ 0.3 - (S/25)、かつ A ≥ 0.1

1.5 × 10⁴ < L²/D ≤ 5 × 10⁴ の場合、A ≥ 0.4 - (S/25)、かつ A ≥ 0.2

5 × 10⁴ < L²/D ≤ 8.5 × 10⁴ の場合、A ≥ 0.5 - (S/25)、かつ A ≥ 0.3

と下限値が定められるAの値を用いて、
 $45 \times (1 - A) \leq x \leq 55 \times (1 - A)$ 、
 $75A \leq y \leq 85A$ 、
 $45 - 30A \leq z \leq 55 - 30A$ 、
 $x + y + z \leq 100$ 、

の関係を満たす。

【0014】

前記アマルガム粒は、ZnHgとSnHgの混合物を用いる。

【0015】

ここで前記A値は、ZnHgとSnHgとを混合した場合のSnHgの混合比を示す。

【0016】

また、前記(L^2/D)は、ガラスバルブの細長さを示す。細長いと水銀蒸気は行き渡りにくくなる。この場合は、Aの値を大きくして水銀蒸気を発生しやすくする。

【0017】

前記アマルガム粒は、前記ガラスバルブ内に複数個封入され、1個当たりの重さが15mg以下であってもよい。

【0018】

また、前記A値は、 $A < 0.9$ であることが好ましい。これにより、Hgの過度の染みだしを抑制する効果があり、ランプヘベレットを投入する際のベレットの細管付着を防止することができる。

【0019】

前記アマルガム粒は、略球形であって、平均球径が0.3mm以上3.0mm未満であることが好ましい。これにより、封入の際にアマルガムが排気細管の壁面に静電気力等によって付着しにくく、一般的に内径が3.0mm程度である排気細管内にアマルガム粒が詰まりにくい。したがって、アマルガム粒の封入作業を安定して行える。前記において球形は、 $S = 4\pi((r_{\max} + r_{\min})/2)^2$ 但し、 r_{\max} はランプに投入する前の未使用状態のベレットにおける最大径であり、 r_{\min} は同最小径である。

【0020】

前記アマルガム粒は、 $Zn_aSn_bHg_c$ (但し、 $10 \leq a \leq 30$ 、 $30 \leq b \leq 65$ 、 $5 \leq c \leq 60$ 、 a 、 b 、 c の単位はwt%)であることが好ましい。この範囲であると、さらに点灯時のちらつきを防止でき、蛍光体膜の傷発生や剥がれの発生を防止できる。

【0021】

前記アマルガム粒は、少なくとも260℃で水銀を放出することが好ましい。この範囲であると、さらに点灯時のちらつきを防止できる。

【0022】

前記アマルガム粒は、さらにビスマス、鉛、インジウム、カドミウム、ストロンチウム、カルシウム及びバリウムから選ばれる少なくとも一つの元素を10wt%未満含んでも良い。前記成分は、不可避免的不純物であっても良いし、積極的に加えても良い。本発明の作用効果を維持できるからである。

【0023】

本発明の蛍光ランプを備えた照明装置は、蛍光ランプの不点灯等による故障が起こりにくい。

【0024】

また本発明の製造方法は、蛍光ランプの製造プロセスにおいてガラスバルブ内に水銀蒸気を行き渡らせることができるため、初回点灯開始時に水銀蒸気が不足することによって発生する蛍光ランプの点灯不良が起こりにくいものとすることができる。

【実施例】

【0025】

以下、実施例を用いて本発明をさらに具体的に説明する。本発明は下記の実施例に限定されない。

【0026】

(実施例1)

(1) 蛍光ランプの構成

図1は、一実施例に係るストレート形の蛍光ランプを示す一部破断平面図である。図1に示すように、蛍光ランプ1は、高周波専用のストレート形の蛍光ランプ（消費電力32W）であって、ソーダ石灰ガラス製のガラスバルブ2を備えている。

【0027】

ガラスバルブ2は、管内径Dが23.5mm、放電路長Lが1178mm、 $L^2/D=59050$ であって、その内面には図示しない保護層及び蛍光体膜が順次積層されているとともに、その内部には水銀蒸気を供給するためのアマルガム粒3と、希ガスとしてのアルゴンガスとが封入されている。また、前記ガラスバルブ2の両端部には、電極4を有するガラスマウント5が封着されているとともに、前記ガラスバルブ2の両端部にはそれぞれ口金6が取り付けられている。

【0028】

アマルガム粒3は、略球形であって、平均球径が1.2mm、重量が11.5mg（そのうちの水銀の含有量は3mg）、表面積Sが4.5mm²であって、ガラスバルブ2内に1個封入されている。また、アマルガム粒3は、亜鉛、スズ及び水銀を主成分とするアマルガム（以下、ZnSnHg）からなり、上記A値、x値（a値）、y値（b値）及びz値（c値）がそれぞれA=0.8、x=10（a=10）、y=64（b=64）、z=26（c=26）である。

【0029】

(2) 蛍光ランプの製造方法

次に、前記実施例1に係る蛍光ランプの製造方法を、図2乃至5に基づいて説明する。蛍光ランプの製造方法は、マウント組立工程、蛍光体膜形成工程、電極封止工程、排気工程、アマルガム封入工程及び希ガス封入工程を含んでいる。

【0030】

まず、マウント組立工程でガラスマウント5が組み立てられる。図2A-Bは、マウント組立工程を説明する図であって、図2Aはガラスマウントを構成する各部材を示す図であり、図2Bは組立後のガラスマウントを示す図である。図2Aに示すように、ガラスマウント5は、排気細管7、フレア8、一対の導入線9及びコイル10からなり、図2Bに示すように一体に組み立てられる。なお、上記電極4は、一対の導入線9及びコイル10からなる。

【0031】

マウント組立工程と平行して蛍光体膜形成工程が行われる。図3A-Cは、蛍光体膜形成工程及び電極封止工程を説明する図であって、図3Aは蛍光体膜形成工程における蛍光体懸濁液の塗布状態を示す図であり、図3B及び図3Cはそれぞれ電極封止工程におけるガラスマウント封着前と封着後の状態を示す図である。

【0032】

蛍光体膜形成工程では、ストレート形のガラスバルブ2の内面に予め保護膜が形成される。その後、図3Aに示すように、ガラスバルブ2内に3波長の蛍光体懸濁液11が流れ込まれ、前記ガラスバルブの内面が前記蛍光体懸濁液11によって濡らされる。次に、蛍光体懸濁液11が乾燥させられ、焼成炉で約1分間550～660℃で焼成されて蛍光体膜が形成される。

【0033】

電極封止工程では、ガラスバルブ2の両端部付近の蛍光体膜が除去された後、図3Bに示すように、前記両端部にそれぞれガラスマウント5a、5bが差し込まれ、図3Cに示すような位置で封着される。なお、本実施の形態に係る製造方法では、ガラスバルブ2の片側からのみ排気を行う方式を採用しており、一方のガラスマウント5bの排気細管（図示せず）は予め先端が焼き切られ封止されているため、ガラスバルブ2の片側は密閉状態になる。

【0034】

排気工程では、未封止の排気細管7を介して、ガラスバルブ2内の不純ガスが排気される。

【0035】

アマルガム封入工程では、ガラスバルブ2内にアマルガム粒3が封入される。図4は、アマルガム封入工程を説明する図である。アマルガム粒3は、アマルガム滴下装置12から、未封止の排気細管7を介してガラスバルブ2内へ滴下される。この際、アマルガム粒3の平均球径を0.3mm以上にすれば、前記アマルガム3が排気細管7の壁面に付着しにくい。また、アマルガム粒3の平均球径を3.0mm未満にすれば、前記アマルガム粒3が排気細管7内に詰まりにくい。

【0036】

なお、本発明の製造方法は、アマルガム粒3をガラスバルブ2の管端部に固着したり排気細管7内に封じ込めたりするコストのかかる方法を採用しておらず、アマルガム粒3はガラスバルブ2内で自由に動ける状態で封入される。

【0037】

アマルガム封入工程では、アマルガム粒3からの水銀蒸気の放出を促進するために、ガラスバルブ2の温度を260℃以上に保持することが望ましい。後述するように、アマルガム粒3に含まれる水銀蒸気の放出し始めるの温度が260℃だからである。

【0038】

希ガス封入工程では、アルゴンガスが、排気細管7を介してガラスバルブ2内に280Paの圧力で封入され、封入後前記排気細管7の先端部が焼き切られて封止される。そして、最後に、ガラスバルブ2の両端部にそれぞれ口金6が取り付けられ、蛍光ランプ1が完成する。

【0039】

(3) 照明装置の構成

実施例1に係る蛍光ランプは、照明装置の光源として用いることができる。図5は、照明装置を示す斜視図である。図5に示すように、本実施の形態に係る照明装置13は、光源として実施例1に係る蛍光ランプ1を備えている。蛍光ランプ1は、装置本体14内に收容されているとともに、前記装置本体14の上面に取り付けられた点灯手段15によって点灯させられる。

【0040】

(実施例2)

(1) 蛍光ランプの構成

図6は、本発明の実施例2の環形の蛍光ランプを示す一部破断平面図である。図6に示すように、蛍光ランプ21は、環形の蛍光ランプ(消費電力40W)であって、ソーダ石灰ガラス製のガラスバルブ22を備えている。

【0041】

ガラスバルブ22は、管内径Dが27mm、放電路長Lが1026mm、 $L^2/D=38988$ であって、その内面には図示しない保護層及び蛍光体膜が順次積層されているとともに、その内部には水銀蒸気を供給するためのアマルガム粒23と、希ガスとしてのアルゴンガスとが封入されている。また、前記ガラスバルブ22の両端部には、電極24を有するガラスマウント25が封着されているとともに、前記ガラスバルブ22の両端部を覆うようにして口金26が取り付けられている。

【0042】

アマルガム粒23は、略球形であって、平均球径が1.3mm、重量が13.2mg(そのうちの水銀の含有量は5mg)、表面積Sが5.3mm²であって、ガラスバルブ22内に1個封入されている。また、アマルガム粒23は、ZnSnHgからなり、上記A値、x値(a値)、y値(b値)及びz値(c値)がそれぞれA=0.4、x=30(a=30)、y=32(b=32)、z=38(c=38)である。

【0043】

なお、実施例 2 に係る蛍光ランプ 2 1 は、実施例 1 に係る蛍光ランプ 1 と同様に、照明装置の光源として用いることができる。

【 0 0 4 4 】

(2) 蛍光ランプの製造方法

次に、前記実施例 2 に係る蛍光ランプの製造方法を説明する。蛍光ランプの製造方法は、マウント組立工程、蛍光体膜形成工程、電極封止工程、ガラスバルブ曲げ工程、排気工程、アマルガム封入工程及び希ガス封入工程を含んでおり、ガラスバルブ曲げ工程を除く各工程は、上記実施例 1 に係る工程と同様である。なお、実施例 2 に係る製造方法においても、実施例 1 に係る製造方法と同様に、アマルガム封入工程ではガラスバルブ 2 2 の温度を 2 6 0 ℃ 以上に保持することが望ましい。

【 0 0 4 5 】

第 2 の実施の形態に係る製造方法は、ガラスバルブ曲げ工程を含む点において、第 1 の実施の形態に係る製造方法と相違している。ガラスバルブ曲げ工程は、電極封止工程終了後であって排気工程前に行われる。

【 0 0 4 6 】

ガラスバルブ曲げ工程では、ストレート形のガラスバルブ 2 2 が環形に曲げ加工される。図 7 A - B は、ガラスバルブ曲げ工程を説明する図であって、図 7 A は曲げ加工前の状態を示す図であり、図 7 B は曲げ加工後の状態を示す図である。図 7 A に示すようなストレート形のガラスバルブ 2 2 は、雰囲気が 7 0 0 ~ 9 0 0 ℃ 程度に制御された炉内に入れられ、図 7 B に示すような環形のガラスバルブ 2 2 に成形される。

【 0 0 4 7 】

(3) アマルガム粒の水銀放出量について

$ZnHg$ は、主として Zn_3Hg からなるアマルガムであって、相図から推測すると、水銀蒸気が放出し始める温度は 4 2 . 9 ℃ である。一方、 $SnHg$ は、主として $Sn_{20}Hg_3$ 、 Sn_7Hg 及び Sn_6Hg からなるアマルガムであって、水銀蒸気が放出し始める温度は 5 8 ℃ 付近である。したがって、ランプ点灯中の温度では、 $SnHg$ よりも $ZnHg$ の方が水銀放出量は多いと推測される。

【 0 0 4 8 】

しかし、上記した通り、アマルガム封入工程は、電極封入工程やガラスバルブ曲げ工程の後で行われるため、アマルガム粒封入時、ガラスバルブの温度は 2 0 0 ~ 3 0 0 ℃ になっている。したがって、アマルガム粒から最も水銀蒸気が放出されるのは、前記アマルガム粒が最も高温になるアマルガム封入時である。そのため、前記 2 0 0 ~ 3 0 0 ℃ の温度領域におけるアマルガム粒の水銀放出量が、ランプ初回点灯時の水銀蒸気圧に最も大きな影響を及ぼすと考えられる。

【 0 0 4 9 】

そこで、前記温度領域における $ZnHg$ と $SnHg$ との水銀放出量を測定した。具体的には、各アマルガムを大気圧下でチャンバーに入れ、約 1 0 分間かけて 2 0 0 ℃ から 3 0 0 ℃ まで加熱し、前記温度領域内の所定温度における水銀放出量を測定した。

【 0 0 5 0 】

表 1 は、アマルガムの水銀放出量を示す表である。

【 0 0 5 1 】

【表 1】

組成 (wt%)	初期水銀 含有量(mg)	水銀放出量			
		240℃	260℃	280℃	300℃
ZnHg(50:50)	5.0	0mg(0%)	0mg(0%)	0.1mg(2%)	0.3mg(6%)
SnHg(80:20)	3.0	0.1mg(3%)	0.2mg(7%)	0.4mg(13%)	0.6mg(20%)
ZnSnHg(25:40:35)	4.6	0mg(0%)	0.2mg(4%)	0.3mg(7%)	0.5mg(11%)

【0052】

表1に示すように、ZnHgが水銀を放出し始めるは280℃付近であるのに対し、SnHgが水銀を放出し始めるのは240℃付近である。また、300℃に達した際のZnHgの水銀放出量は6%であるが、SnHgの水銀放出量は20%である。したがって、前記温度領域、すなわち、蛍光ランプの初回点灯開始時に最も影響を与える温度領域における水銀放出量は、ZnHgよりもSnHgの方が多いいえる。

【0053】

なお、ZnHgとSnHgとを混合して得られるアマルガム（以下、ZnSnHgと称する）の水銀放出量は、前記温度領域において、ZnHgよりも多くSnHgよりも少なかった。

【0054】

（4）実験

上記した通り、ZnHgが封入された蛍光ランプは、水銀放出量が少ないため点滅不良が発生し易いという問題を有し、SnHgが封入された蛍光ランプは、アマルガム粒が重くなるため蛍光体膜が剥がれ易いという問題を有する。そこで、ZnHgとSnHgとを混合してなる様々な組成のZnSnHgを用いて、蛍光ランプを製造し、それら蛍光ランプの点灯不良及び膜剥がれの発生頻度を評価して、前記いずれの問題も有さない蛍光ランプを製造するための条件を検討した。

【0055】

1. 点灯不良について

点灯不良の発生頻度を評価するために点灯試験を行った。点灯試験は、各蛍光ランプを点灯装置に取り付けて点灯させて、不点灯やちらつき等の点灯不良が発生するか否かを目視により確認した。

【0056】

ところで、蛍光ランプの点灯不良は、ガラスバルブ内全体へ水銀蒸気が行き渡りにくいほど発生し易い。そして、前記水銀蒸気の行き渡りにくさは、ガラスバルブの内径D及び放電路長Lの影響を受ける。すなわち、水銀蒸気の行き渡りにくさは、ガラスバルブの容積Vに比例し、前記ガラスバルブのコンダクタンスC（ $C = D^3/L$ ）に反比例する。そこで、下記の式に基づいて、 L^2/D を水銀蒸気の行き渡りにくさを表す指標として用いることにした。なお、ガラスバルブ内は分子流領域とみなした。

【0057】

$$V/C = \pi \times (D/2)^2 \times L / (D^3/L) = (\pi/4) \times (L^2/D)$$

実験は、ガラスバルブの内径D及び放電路長Lの異なる3種類の環状蛍光ランプについて行った。図8は、 $L^2/D = 1.5 \times 10^4$ の蛍光ランプ（ $L = 475$ 、 $D = 15$ ）におけるランプ点灯試験の結果を示すグラフであり、図9は、 $L^2/D = 5 \times 10^4$ の蛍光ランプ（ $L = 840$ 、 $D = 14$ ）におけるランプ点灯試験の結果を示すグラフあり、図10は、 $L^2/D = 8.5 \times 10^4$ の蛍光ランプ（ $L = 1475$ 、 $D = 25.5$ ）におけるランプ点灯試験の結果を示すグラフである。

【0058】

各グラフにおいて、「○」は試験を行った50本中に点灯不良が1本も無かったことを示し、「△」は点灯不良が1本又は2本あったことを示し、「×」は点灯不良が3本以上あったことを示す。また、各グラフにおいて斜線で示す範囲が、点灯不良の発生しない条件の範囲である。

【0059】

図8の示す結果から、 $0 < L^2/D \leq 1.5 \times 10^4$ の蛍光ランプであって、 $0.2 \leq S < 2.5$ の場合は $A \geq 0.3$ 、 $2.5 \leq S < 5.0$ の場合は $A \geq 0.2$ 、 $5.0 \leq S$ の場合は $A \geq 0.1$ と下限値が定まるAの値を用いて、 $45 \times (1-A) \leq x \leq 55 \times (1-A)$ 、 $75A \leq y \leq 85A$ 、 $45 - 30A \leq z \leq 55 - 30A$ 、 $x + y + z \leq 100$ 、の関係を満たすアマルガム粒が封入されていれば、点灯不良が発生しにくいといえる。なお、図8のグラフ中の破線は、実験結果から予測されるA値の下限を表す近似線（ $A = 0$ ）

3-0.04×S)である。

【0060】

また、図9に示す結果から、 $1.5 \times 10^4 < L^2/D \leq 5 \times 10^4$ の蛍光ランプの場合は、Aの値の下限が、 $0.2 \leq S < 2.5$ の場合は $A \geq 0.4$ 、 $2.5 \leq S < 5.0$ の場合は $A \geq 0.3$ 、 $5.0 \leq S$ の場合は $A \geq 0.2$ 、と定まる。なお、図9のグラフ中の破線は、実験結果から予測されるA値の下限を表す近似線($A = 0.4 - 0.04 \times S$)である。

【0061】

さらに、図10に示す結果から、 $5 \times 10^4 < L^2/D \leq 8.5 \times 10^4$ の蛍光ランプの場合は、Aの値の下限が、 $0.2 \leq S < 2.5$ の場合は $A \geq 0.5$ 、 $2.5 \leq S < 5.0$ の場合は $A \geq 0.4$ 、 $5.0 \leq S$ の場合は $A \geq 0.3$ 、と定まる。なお、図10のグラフ中の破線は、実験結果から予測されるA値の下限を表す近似線($A = 0.5 - 0.04 \times S$)である。

【0062】

2. 膜剥がれについて

アマルガムの重量が蛍光体膜の膜剥がれに及ぼす影響について検討するために振動試験を行った。振動試験は、固定した蛍光ランプを、所定の条件(振動加速度: $\pm 1.0 \text{ G}$ 、振動数の範囲: $5 \sim 50 \text{ Hz}$ 、掃引方法: $1/2$ オクターブ/minで対数掃引、繰り返し周期: 798 sec)で振動させ、蛍光体膜に膜剥がれが発生するかどうかを目視により確認した。前記振動試験で27分間振動させて膜剥がれが発生していなければ、実輸送時に膜剥がれによる不具合が発生しないことが検証されている。

【0063】

図11は、振動試験の結果を示すグラフである。図11のグラフにおいて、「○」は膜剥がれが発生しなかったことを示し、「×」は膜剥がれが発生したことを示す。また、図11のグラフにおいて斜線で示す範囲が、膜剥がれの発生しない条件の範囲である。

【0064】

アマルガム粒の重量が 20 mg の場合は、所定の振動試験で27分間振動を加えても膜剥がれが発生しなかった。したがって、アマルガム粒を1個封入する場合は、前記アマルガム粒の重量を 20 mg 以下にすれば膜剥がれが発生しないといえる。

【0065】

また、アマルガム粒が 15 mg の場合は、所定の振動試験で54分間振動させても膜剥がれが発生しておらず、近似的に、 15 mg のアマルガム粒を2個以上封入して所定の振動試験で27分間振動させても膜剥がれは発生しないと判断した。したがって、アマルガム粒を2個以上封入する場合は、各アマルガム粒1個当たり 15 mg 以下にすれば膜剥がれが発生しないといえる。

【0066】

3. 蛍光ランプの性能評価

実施例1の蛍光ランプ及び実施例2に係る蛍光ランプについて、上記点灯試験及び振動試験を行い、ランプ性能を評価した。

【0067】

ちらつきは、目視判断で行ったが、各蛍光ランプの光束立ち上がり、液体水銀を封入した蛍光ランプと比較することによってもできる。液体水銀を封入した蛍光ランプは光束立ち上がりが良好である。液体水銀を封入した蛍光ランプの点灯後の安定光束の80%に達する時間を T_0 とし、水銀アマルガムベレットを用いた場合を T_1 としたとき、水銀アマルガムベレットを用いた蛍光ランプのちらつきが発生する場合は、 $T_1 > T_0 \times 1.5$ の関係にある。すなわち、水銀アマルガムベレットを用いた蛍光ランプが、液体水銀を用いた蛍光ランプの光束立ち上がり時間より1.5倍を超えたらちらつきが発生する。このちらつきは目視判断が可能である。

【0068】

表2は、実施例1に係る蛍光ランプについての評価結果を示す表である。比較例には、

ZnHgを封入した蛍光ランプを用いた。比較例の蛍光ランプは、実施例1に係る蛍光ランプと同仕様であって、アマルガム粒がZnHgで作製されている点のみが実施例1の蛍光ランプと相違している。なお、各蛍光ランプのアマルガム粒は、全て水銀量が3mgとなるように調整した。

【0069】

【表2】

組成	ちらつき・不良発生本数(50本中)	膜剥れ本数(20本中)
ZnSnHg(実施例1)	0	0
ZnHg(比較例)	3	0

【0070】

表2に示すように、ZnSnHgを封入した蛍光ランプ1は、点灯不良及び膜剥がれが発生しなかったのに対して、ZnHgを封入した蛍光ランプでは点灯不良が3本発生した。

【0071】

表3は、実施例2に係る蛍光ランプについての評価結果を示す表である。比較例には、ZnHg又はSnHgを封入した蛍光ランプを用いた。比較例の蛍光ランプは、実施例2に係る蛍光ランプと同仕様であって、アマルガム粒がZnHg又はSnHgで作製されている点のみが実施例2の蛍光ランプと相違している。なお、各蛍光ランプのアマルガム粒は、全て水銀量が5mgとなるように調整した。

【0072】

【表3】

組成	封入量(mg)	ちらつき・不良発生本数(50本中)	膜剥れ本数(20本中)
ZnSnHg(実施例2)	14	0	0
ZnHg(比較例)	10	3	0
SnHg(比較例)	25	0	6

【0073】

表3に示すように、ZnSnHgを封入した蛍光ランプ21は、点灯不良及び膜剥がれが発生しなかったのに対して、ZnHgを封入した蛍光ランプは点灯不良が3本発生し、SnHgを封入した蛍光ランプは膜剥がれが6本発生した。

【0074】

以上の結果から、実施例1に係る蛍光ランプ1及び実施例2に係る蛍光ランプ21は、従来の蛍光ランプよりも点灯不良及び膜剥がれが発生しにくいことがわかる。なお、前記蛍光ランプ1、21以外の蛍光ランプであっても、本発明に係る蛍光ランプであれば、同様の性能が得られる。

【0075】

(実施例3)

実施例1に準じた蛍光ランプを作製し、表4に示すアマルガム粒を投入し、細管付着発生本数を測定した。その結果を表4に示す。

【0076】

【表 4】

A 値(SnHg 混合比)	ZnHg 混合比	Hg 量(mg)	細管付着発生本数(10 本中)
0. 5	0. 5	5	0本
0. 8	0. 2	5	0本
0. 9	0. 1	5	1本
1. 0	0	5	4本

【0077】

表 4 から $A < 0.9$ の蛍光ランプの細管付着発生本数が好ましいことが分かる。

【0078】

(実施例 4)

実施例 1 に準じた蛍光ランプを作製し、表 5 に示すアマルガム粒を投入し、ちらつき、膜剥れ、細管付着発生本数を測定した。その結果を表 5 に示す。なお、評価は実施例 1 ～ 3 に記載したのと同じとした。図 12 に本実施例の組成物範囲をグラフで示す。図 12 中の斜線部は表 5 の総合評価が良かった領域であり、カッコ内の数字は表 5 中の備考の数字である。

【0079】

【表 5】

実験 No.	条 件					結 果			
	Zn (wt%)	Sn (wt%)	Hg (wt%)	Hg 重量 (mg)	総重量 (mg)	ちら つき	膜剥 れ	べとつき (細管付着)	総合 評価
1	25	25	50	5	10.0	○	○	× ⁽¹⁾	×
2	25	30	45	5	11.1	○	○	○	○
3	25	40	35	5	14.3	○	○	○	○
4	25	50	25	5	20.0	○	○	○	○
5	25	55	20	5	25.0	× ⁽²⁾	○	○	×
6	10	40	50	5	10.0	○	○	× ⁽³⁾	×
7	15	40	45	5	11.1	○	○	○	○
8	20	40	40	5	12.5	○	○	○	○
9	30	40	30	5	16.7	○	○	○	○
10	35	40	25	5	20.0	× ⁽⁴⁾	○	○	×
11	5	60	35	5	14.3	○	○	× ⁽⁵⁾	×
12	10	55	35	5	14.3	○	○	○	○
13	20	45	35	5	14.3	○	○	○	○
14	30	35	35	5	14.3	○	○	○	○
15	35	30	35	5	14.3	× ⁽⁶⁾	○	○	×

【0080】

備考(1), (3) Hg 含有率が適正な比率よりも増加したため、Hg がしみ出し、べとつきが発生した。

備考(2) 適正な比率よりも Sn が増加し Hg が減少したため、初期の Hg 放出量が少なく、ちらつきが発生した。

備考(4) 適正な比率よりも Zn が増加し Hg が減少したため、初期の Hg 放出量が少な

く、ちらつきが発生した。

備考（５）適正な比率よりもＺｎが少なく、Ｓｎが増加したため、Ｈｇがしみ出し、べとつきが発生した。

備考（６）適正な比率よりもＺｎが増加し、Ｓｎが減少したため、初期のＨｇ放出量が少なく、ちらつきが発生した。

【００８１】

表４から明らかなとおり、本発明の範囲はちらつき、膜剥れ、べとつきがいずれもなく、総合評価も良好であった。

【００８２】

（産業上の利用可能性）

本発明に係る蛍光ランプは、水銀を使用する水銀放電ランプに利用することができる。

【図面の簡単な説明】

【００８３】

【図１】図１は本発明の実施例１におけるストレート形の蛍光ランプを示す一部破断平面図である。

【図２】図２Ａ－Ｂは本発明の一実施例のマウント組立工程を説明する図であって、Ａはガラスマウントを構成する各部材を示す図であり、Ｂは組立後のガラスマウントを示す図である。

【図３】図３Ａ－Ｃは本発明の一実施例の蛍光体膜形成工程及び電極封止工程を説明する図であって、Ａは蛍光体膜形成工程における蛍光体懸濁液の塗布状態を示す図であり、Ｂ及びＣはそれぞれ電極封止工程におけるガラスマウント封着前と封着後の状態を示す図である。

【図４】図４は本発明の一実施例のアマルガム封入工程を説明する図である。

【図５】図５は本発明の一実施例の照明装置を示す斜視図である。

【図６】図６は本発明の実施例２における環形の蛍光ランプを示す一部破断平面図である。

【図７】図７Ａ－Ｂは本発明の一実施例のガラスバルブ曲げ工程を説明する図であって、Ａは曲げ加工前の状態を示す図であり、Ｂは曲げ加工後の状態を示す図である。

【図８】図８は本発明の一実施例の $L^2/D=1.5 \times 10^4$ の蛍光ランプの点灯試験の結果を示すグラフである。

【図９】図９は本発明の一実施例の $L^2/D=5 \times 10^4$ の蛍光ランプの点灯試験の結果を示すグラフである。

【図１０】図１０は本発明の一実施例の $L^2/D=8.5 \times 10^4$ の蛍光ランプの点灯試験の結果を示すグラフである。

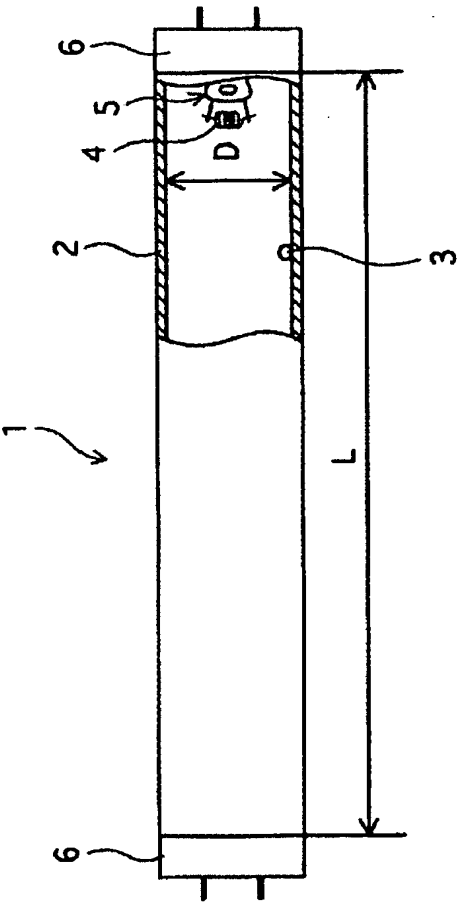
【図１１】図１１は本発明の一実施例の振動試験の結果を示すグラフである。

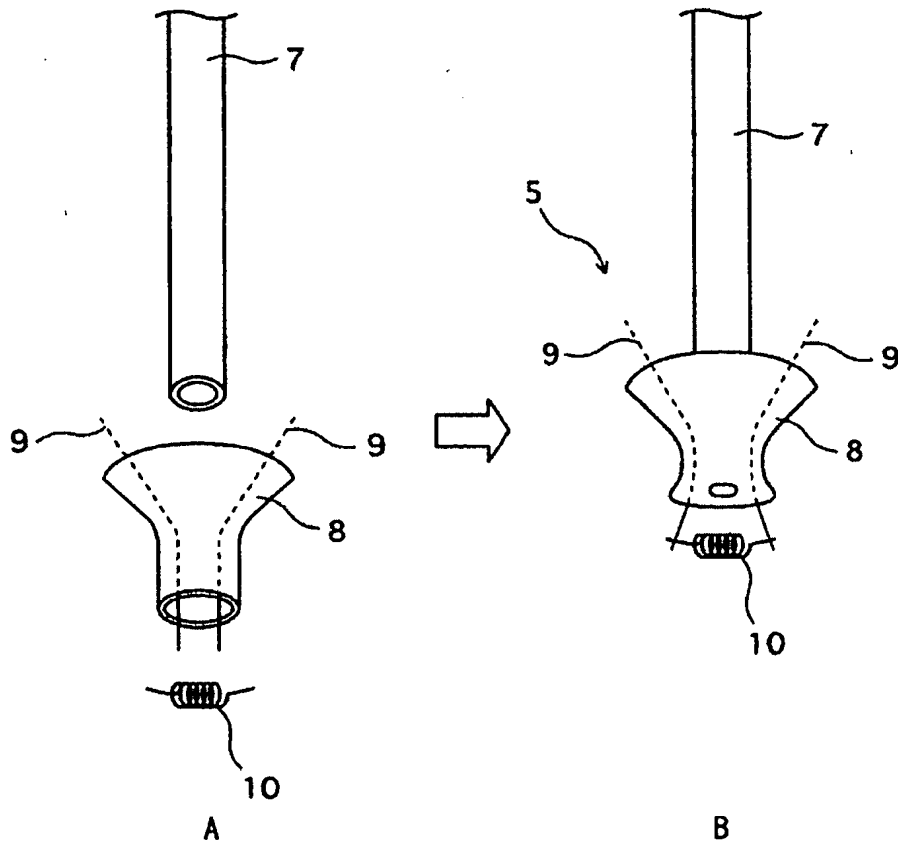
【図１２】図１２は本発明の実施例４の組成範囲を示すグラフである。

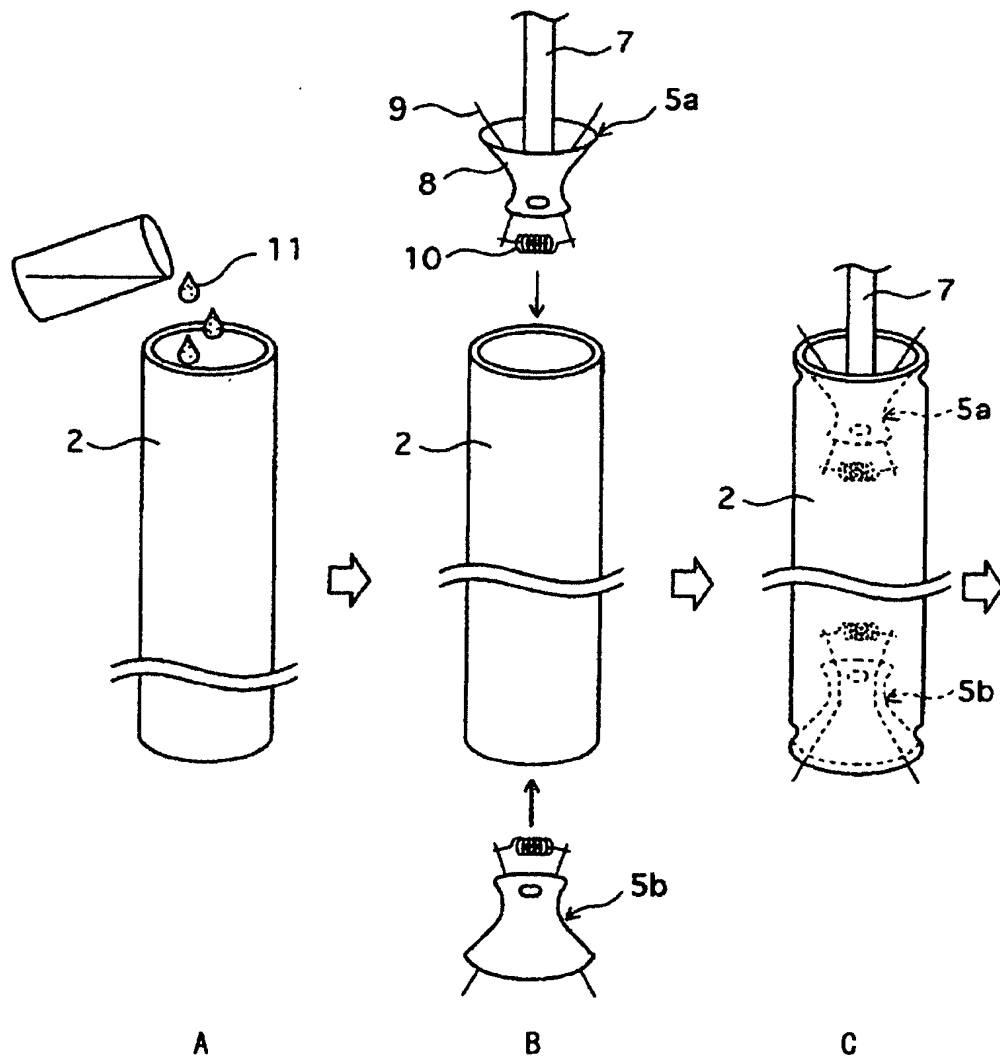
【符号の説明】

【００８４】

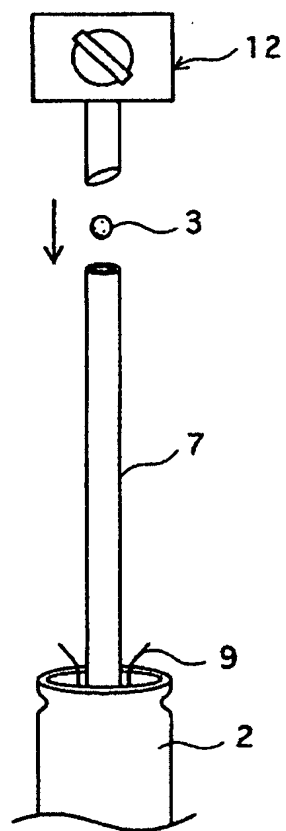
- １，２１ 蛍光ランプ
- ２，２２ ガラスバルブ
- ３，２３ アマルガム粒

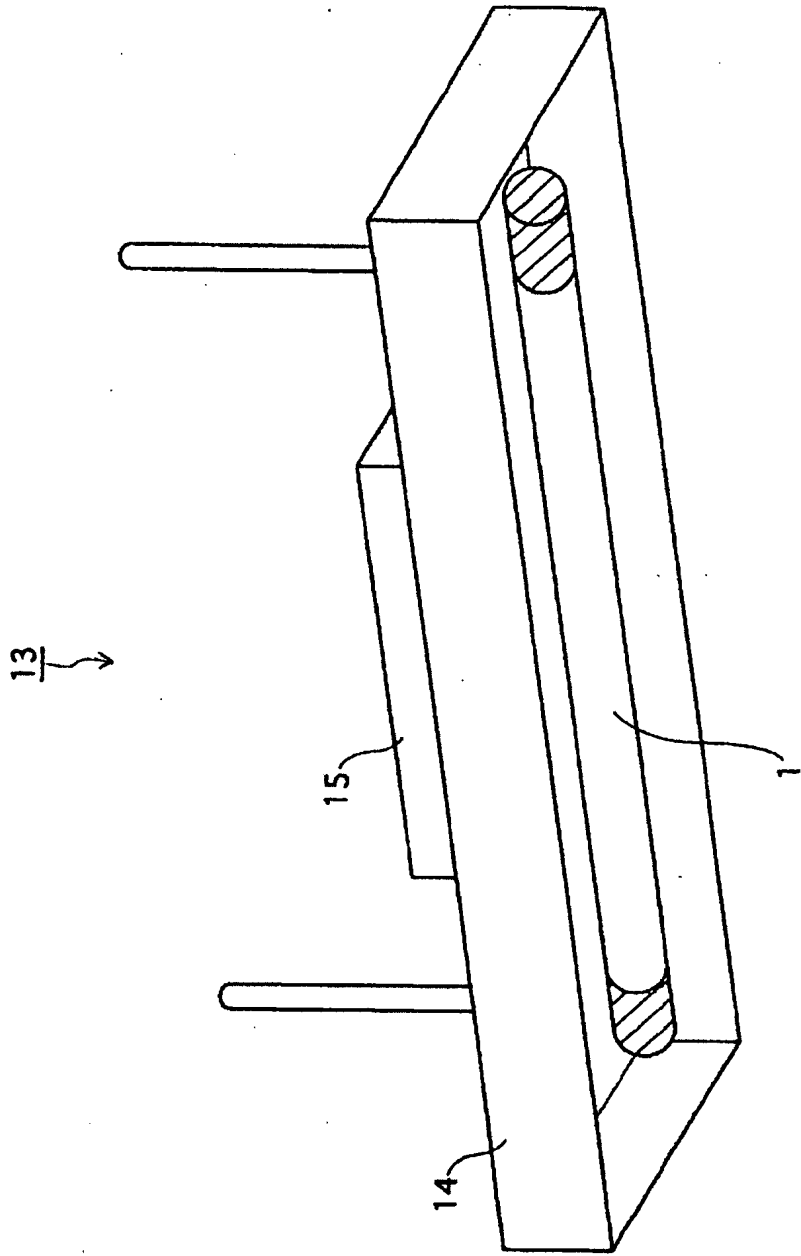


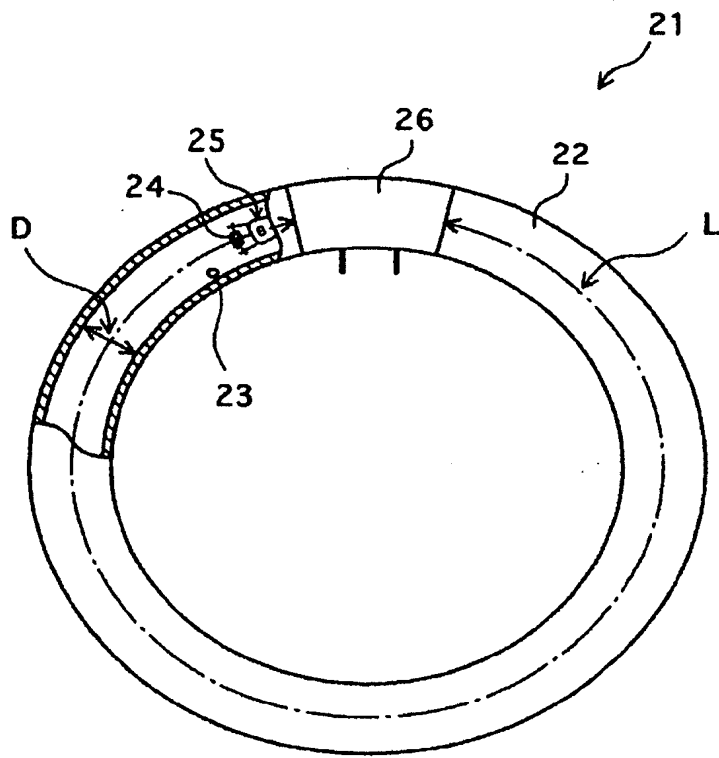




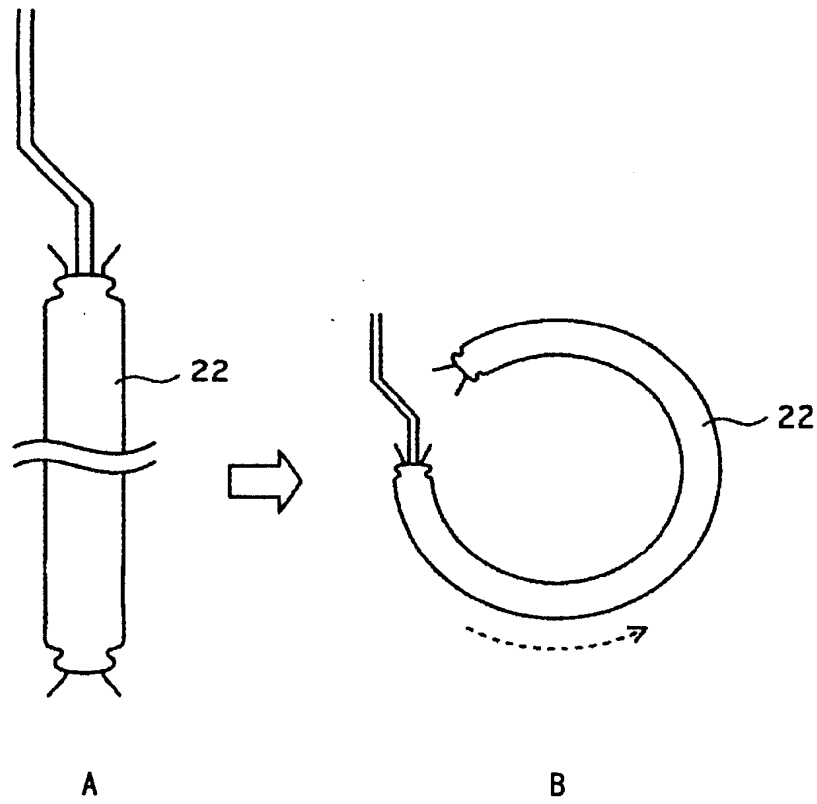
【 図 4 】



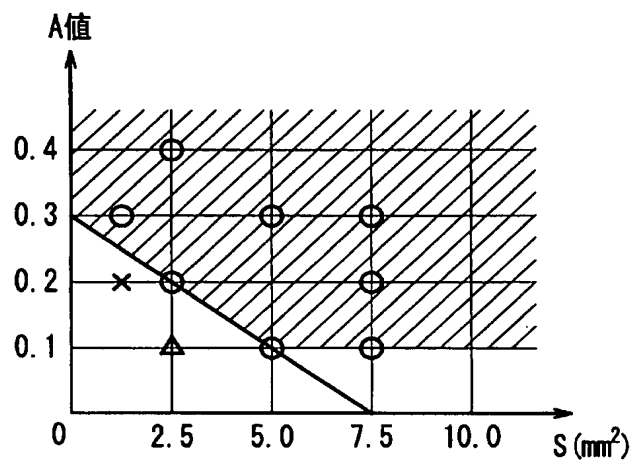




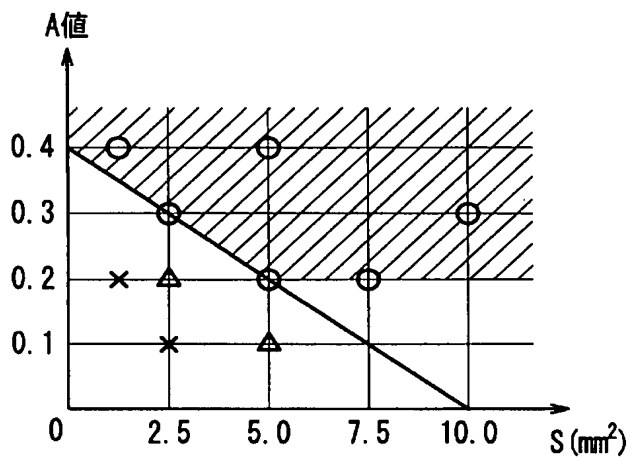
【图 7】



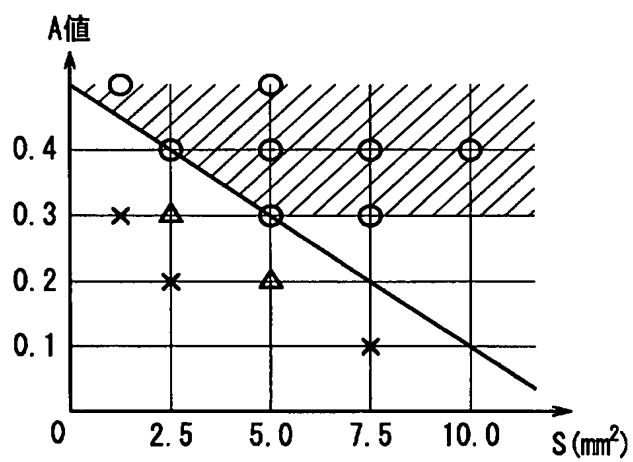
【图 8】



【图 9】



【图 10】



PCL XL error

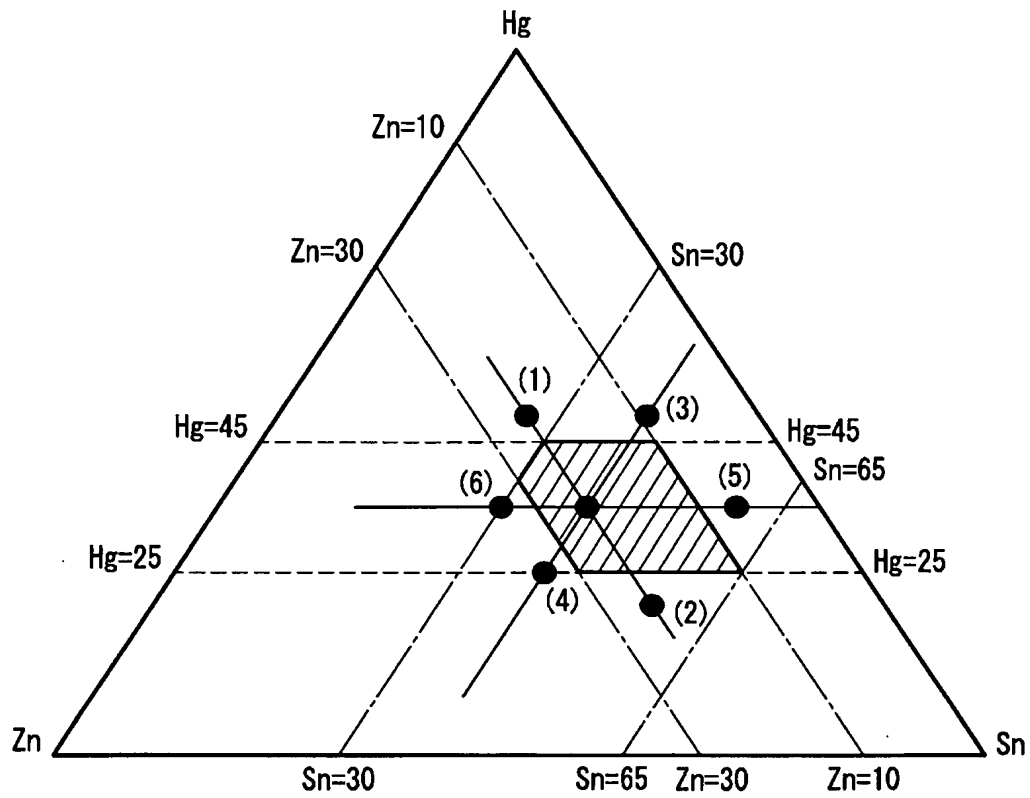
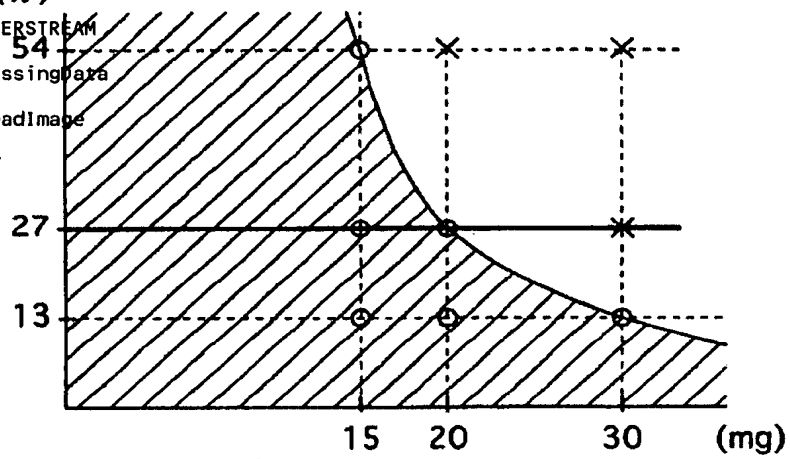
(分)

Subsystem: USERSTREAM

Error: Missing data

Operator: ReadImage

Position: 17



【書類名】要約書

【要約】

【課題】蛍光ランプの初回点灯開始時に必要な水銀放出量を確保することができ、かつアマルガムによる蛍光体膜の剥がれが発生しにくい蛍光ランプを提供する。

【解決手段】ガラスバルブの内面に蛍光体膜が形成され、内部に希ガスとアマルガム粒が封入された蛍光ランプであって、前記アマルガム粒は、亜鉛、錫及び水銀を主成分とし、前記ガラスバルブ内に1個封入され、1個当たりの重さが20mg以下であるとともに、前記アマルガム粒の亜鉛の含有率をxwt%、錫の含有率をywt%、水銀の含有率をzwt%としたとき、 $45 \times (1 - A) \leq x \leq 55 \times (1 - A)$ 、 $75A \leq y \leq 85A$ 、 $45 - 30A \leq z \leq 55 - 30A$ 、 $x + y + z \leq 100$ 、の関係を満たす蛍光ランプとする。

【選択図】図12

出願人履歴

0 0 0 0 0 5 8 2 1

19900828

新規登録

大阪府門真市大字門真 1 0 0 6 番地

松下電器産業株式会社